



University of the Pacific Scholarly Commons

Euler Archive - All Works

Euler Archive

1761

Principia motus fluidorum

Leonhard Euler

Follow this and additional works at: <https://scholarlycommons.pacific.edu/euler-works>



Part of the [Mathematics Commons](#)

Record Created:

2018-09-25

Recommended Citation

Euler, Leonhard, "Principia motus fluidorum" (1761). *Euler Archive - All Works*. 258.
<https://scholarlycommons.pacific.edu/euler-works/258>

This Article is brought to you for free and open access by the Euler Archive at Scholarly Commons. It has been accepted for inclusion in Euler Archive - All Works by an authorized administrator of Scholarly Commons. For more information, please contact mgibney@pacific.edu.

PRINCIPIA MOTVS FLVIDORVM.

Auctore

L. EVLERO.

PARS PRIOR.

I.

Cum corpora fluida a solidis hoc potissimum differant, quod eorum particulae a se inuicem omnino sint dissolutae, hae etiam diuersissimos motus recipere possunt, neque motus, quo vnaquaeque fluidi particula fertur, a motu reliquarum particularum ita determinatur, vt alio motu progredi non possit. Longe aliter autem res se habet in corporibus solidis, quae, si fuerint inflexibilia, nullamque figurae suae mutationem patiantur, vtcunque moueantur, singulae eorum particulae perpetuo eundem inter se situm ac distantiam seruant; vnde fit, vt, cognito motu duarum triumue tantum particularum, statim alius cuiuscunque particulae motus definiri queat; neque etiam duarum triumue huiusmodi corporum particularum motus ad libitum fingi potest, sed is ita comparatus esse debet, vt hae particulae eundem perpetuo situm relatiuum inter se obtineant.

2. Quodsi autem corpora solida fuerint flexibilia, singularum particularum motus minus determinatur:
cum

cum ob flexuras tam distantia, quam situs relativus diversarum particularum, mutationes admittat. Interim tamen ipsa flexurae ratio legem quandam, quam diversae huiusmodi corporum particulae in motu suo sequi debent, constituit: quippe qua caueri oportet, ne partes, quae circa se inuicem tantum inflecti se patiuntur, vel a se penitus diuellantur, vel in se inuicem intrudantur; quod quidem posterius impenetrabilitas omnibus corporibus communis exigit.

3. In corporibus autem fluidis, quorum particulae nullo nexu inter se uniuntur, motus quoque diversarum particularum multo minus restringitur: neque ex motu quocunque particularum motus reliquarum determinatur. Si enim vel centum particularum motus, tanquam cognitus assumatur, manifestum est, motus quorum reliquae particulae capaces sint futurae, adhuc in infinitum variari posse. Ex quo concludendum videtur, motum cuiusque particulae fluidi plane non a motu reliquarum pendere, nisi forte his ita fuerit interclusa, ut eas necessario sequi cogatur.

4. Interim tamen fieri non potest, ut motus omnium fluidi particularum nullis omnino legibus adstringatur; neque adeo pro lubitu motum, qui singulis particulis inesse concipitur, fingere licet. Cum enim particulae sint impenetrabiles, statim patet, eiusmodi motum subsistere non posse, quo aliae particulae per alias transirent, sicque se mutuo penetrarent: atque, ob hanc causam, talis motus, ne cogitatione quidem in fluido inesse concipi potest. Quoniam igitur infinitos
motus

motus excludi oportet, quorum pacto reliqui sint comparati, et quam proprietate ab illis distinguantur operae pretium videtur, accuratius definire.

5. Antequam enim motus, quo fluidum quodpiam actu agitur, assignari queat, necessarium videtur, ut omnes motus, qui quidem in hoc fluido subsistere possent, dignoscantur: quos motus hic posibles vocabo, ut a motibus impossibilibus, qui ne locum quidem habere possunt, distinguam. In hunc finem nobis constituendus erit character, motibus possibili- bus conueniens, eosque ab impossibilibus segregans; quo facto ex motibus possibili- bus quouis casu eum determinari oportebit, qui actu inesse debeat. Tum scilicet ad vires, quibus aqua sollicitatur, erit respiciendum, ut motus, qui illis sit conformis, ex mechanicae principijs definiri possit.

6. In characterem igitur motuum possibilem, quicumque scilicet salua impenetrabilitate in fluido inesse possunt, inquirere hic constitui. Fluidum autem eius indolis assumo, ut neque in arctius spatium compelli se patiatur, neque eius continuitas interrumpi possit: statuo nimirum in medio fluidi durante motu nullum spatium a fluido vacuum relinqui, sed continuitatem in eo iugiter conseruari. Theoria enim ad fluida huius naturae accommodata, non adeo difficile erit, eam ad fluida quoque, quorum densitas est variabilis, et quae ne continuitatem quidem necessario requirunt, extendere.

7. Si igitur in huiusmodi fluido consideretur portio quaecunque, motus, quo singulae eius particulae

feruntur, ita debet esse comparatus, ut omni tempore aequale spatium adimpleant. Hoc enim si in singulis portionibus eueniat, omnis vel expansio in maius spatium, vel coarctatio in minus spatium praepedietur; atque huiusmodi motus, si ad hanc solam indolem respiciamus, qua fluidum neque expansionis, neque condensationis, capax statuitur, omnino pro possibili erit habendus. Quod autem hic de qualibet fluidi portione dictum est, de singulis eius elementis est intelligendum; ita ut cuiusque elementi volumen perpetuo eiusdem quantitatis manere debeat.

8. Quo ergo huic conditioni satisfiat, in singulis fluidi punctis motus quicumque inesse concipiatur; tum sumto quocunque fluidi elemento inuestigetur translatio momentanea singulorum eius terminorum, sicque innotescet spatiolum, in quo hoc elementum elapso tempusculo minimo continebitur. Deinde hoc spatiolum illi, quod ante occupauerat, aequale statuatur, haecque aequatio rationem motus, quatenus erit possibilis, indicabit. Quodsi enim singula elementa singulis tempusculis aequalia spatiola occupent, neque vlla fluidi compressio, neque expansio, orietur; motusque ita erit comparatus, ut pro possibili sit habendus.

9. Cum autem hic non solum celeritas motus, qui singulis fluidi punctis inesse concipitur, spectari debeat, sed etiam eius directio, haec utraque consideratio commodissime instituetur, si motus cuiusque puncti secundum directiones fixas resoluitur. Haec autem resolutio vel secundum binas, vel ternas directiones fieri

feri solet: priori enim resolutione uti licet, si singulorum punctorum motus in eodem plano absoluitur; sin autem eorum motus non in eodem plano contineatur, tum motum secundum ternos axes fixos resolui oportet. Quoniam igitur hic posterior casus plus difficultatis habet quam prior, inuestigationem motuum possibilium a casu priori incipi conueniet, qua expedita casus posterior facilius expeditur.

10. Primum igitur fluido duas tantum dimensiones tribuam, ita ut singulae eius particulae non solum nunc quidem in eodem plano reperiantur, sed etiam earum motus in eodem plano absoluitur. Hoc itaque planum plano tabulae representetur, et consideretur, fluidi quodcunque punctum l , cuius situs per coordinatas orthogonales $AL=x$ et $LI=y$ referatur, tum vero eius motus, quo nunc quidem fertur, secundum easdem directiones resolutus praebet celeritatem secundum axem AL , vel secundum $lm=u$, et secundum alterum axem AB , vel secundum $ln=v$: ita ut vera huius puncti celeritas futura sit $=\sqrt{uu+vv}$, eiusque directio ad axem AL inclinata sit angulo, cuius tangens $=\frac{v}{u}$.

Tab. IV.
Fig. 1.

11. Cum statum motus praesentem tantum, qui singulis fluidi punctis conueniat, euoluere sit propositum, celeritates u et v a situ puncti l vnice pendent, eruntque idcirco tanquam functiones coordinatarum x et y spectandae. Ponamus igitur esse differentiatione instituta:

$$du=Ldx+ldy \text{ et } dv=Mdx+mdy$$

M m 2

quae

quae formulae differentiales, cum sint completae, constat fore $\frac{dL}{dy} = \frac{dl}{dx}$ et $\frac{dM}{dy} = \frac{dm}{dx}$: ubi notandum est, in huiusmodi expressione $\frac{dL}{dy}$; differentiale ipsius L , seu dL , tantum ex variabilitate ipsius y capiendum esse, simili modo in expressione $\frac{dl}{dx}$, pro dl id differentiale ipsius l sumi debet, quod oritur si tantum x pro variabili habeatur.

12. Probe ergo cauendum est, ne in huiusmodi expressionibus fractis $\frac{dL}{dy}$, $\frac{dl}{dx}$, $\frac{dM}{dy}$, et $\frac{dm}{dx}$, numeratores dL , dl , dM et dm differentialia completa functionum L , l , M et m designare putentur; sed perpetuo ea tantum earum differentialia denotant, quae ex variabilitate unicae coordinatae, eius scilicet, cuius differentiale in denominatore exhibetur, oriuntur; sicque huiusmodi expressiones semper quantitates finitas ac determinatas repraesentabunt. Simili autem modo intelligitur, fore $L = \frac{du}{dx}$, $l = \frac{dw}{dy}$; $M = \frac{dv}{dx}$ et $m = \frac{dw}{dy}$; quae notandi ratione primum *Clar. Fontaine* usus est, et quia non contemnendum calculi compendium largitur, eam) hic quoque adhibebo.

13. Cum igitur sit $du = Ldx + ldy$ et $dv = Mdx + mdy$, hanc geminas celeritates cuiusque alius puncti, quod quidem infinite parum a puncto l distat, assignare licebit; si enim talis puncti a puncto l distantia secundum axem AL sit $= dx$, et secundum axem $AB = dy$, tum huius puncti celeritas secundum axem AL erit $= u + Ldx + ldy$; celeritas autem secundum alterum axem $AB = v + Mdx + mdy$. Tempusculo ergo infinite paruo dt hoc punctum proferetur secundum

dum directionem axis AL per spatium $= dt(u + Ldx + ldy)$ et secundum directionem alterius axis AB per spatium $= dt(v + Mdx + mdy)$.

14. His notatis consideremus elementum aquae triangulare lmn , et quaeramus situm, in quem id ob motum, quem ipsi insitum concipimus, tempusculo dt transferatur. Sit autem huius elementi triangularis lmn latus lm axi AL, latus vero ln axi AB, parallelum: ac ponatur $lm = dx$, et $ln = dy$; seu sint pro puncto m coordinatae $x + dx$ et y ; pro puncto n autem sint coordinatae x et $y + dy$. Patet autem, quoniam relationem inter differentialia dx et dy non definimus, eaque tam negative, quam affirmative, accipi possunt, totam fluidi massam in huiusmodi elementa cogitatione diuidi posse, ita vt, quod de vno in genere definimus, id aequae ad omnia pateat.

15. Vt igitur pateat, quatum elementum hoc lmn , ob motum insitum, tempusculo dt transferatur, quaeramus puncta p, q et r , in quae eius anguli, seu puncta l, m et n , tempusculo dt transferentur. Cum igitur sit

$$\begin{array}{l} \text{Celeritas secundum AL} = \left| \begin{array}{c|c|c} \text{puncti } l & \text{puncti } m & \text{puncti } n \\ \hline u & u + Ldx & u + ldy \end{array} \right| \\ \text{Celeritas secundum AB} = \left| \begin{array}{c|c|c} \text{puncti } l & \text{puncti } m & \text{puncti } n \\ \hline v & v + Mdx & v + mdy \end{array} \right| \end{array}$$

punctum l perueniet tempusculo dt in p , vt sit:

$$AP - AL = udt, \text{ et } Pp - Ll = vdt.$$

Punctum autem m perueniet in q , vt sit:

$$AQ - AM = (u + Ldx)dt \text{ et } Qq - Mm = (v + Mdx)dt.$$

M m 3

At

At punctum n feretur in r , vt fit :

$$AR - AL = (u + ldy)dt \text{ et } Rr - Ln = (v + mdy)dt.$$

16. Cum igitur puncta l , m et n tempusculo dt in puncta p , q et r transferantur, iunctis lineolis rectis pq , pr et qr triangulum lmn , in situm, quem triangulum pqr refert, peruenire censendum est. Quoniam enim triangulum lmn statuitur infinite paruum, eius latera per motum curuaturam recipere nequeunt, ideoque elementum aquae lmn post translationem tempusculo dt factam, etiamnum figuram triangularem pqr , et quidem rectilineam, retinebit. Cum igitur hoc elementum lmn per motum, neque in maius spatium extendi, neque in minus compingi, debeat, motum ita comparatum esse oportet, vt area trianguli pqr aequalis areae trianguli lmn reddatur.

17. Trianguli autem lmn , cum sit ad l rectangulum, area est $= \frac{1}{2} dx dy$, cui propterea area trianguli pqr aequalis est statuenda. Ad hanc autem aream inueniendam considerandae sunt punctorum p , q , r binae coeordinatae, quae sunt :

$$AP = x + udt; AQ = x + dx + (u + Ldx)dt; AR = x + (u + ldy)dt$$

$$Pp = y + vdt; Qq = y + (v + Mdx)dt; Rr = y + dy + (v + mdy)dt$$

Tum vero area trianguli pqr ex areis sequentium trapeziorum ita reperitur, vt fit :

$$pqr = PprR + RrqQ - PpqQ.$$

Cum autem haec trapezia bina latera parallela basique AQ perpendicularia habeant, eorum areae facile assignantur.

18. Erit

18. Erit enim vti ex elementis constat :

$$PprR = \frac{1}{2}PR(Pp + Rr)$$

$$RrqQ = \frac{1}{2}RQ(Rr + Qq)$$

$$PpqQ = \frac{1}{2}PQ(Pp + Qq)$$

His igitur colligendis reperietur :

$$\Delta pqr = \frac{1}{2}PQ \cdot Rr - \frac{1}{2}RQ \cdot Pp - \frac{1}{2}PR \cdot Qq$$

Ponatur breuitatis gratia

$$AQ = AP + Q; AR = AP + R; Qq = Pp + q \text{ et } Rr = Pp + r$$

vt fit $PQ = Q$; $PR = R$ et $RQ = Q - R$,

$$\text{eritque } \Delta pqr = \frac{1}{2}Q(Pp + r) - \frac{1}{2}(Q - R)Pp - \frac{1}{2}R(Pp + q)$$

$$\text{siue } \Delta pqr = \frac{1}{2}Q \cdot r - \frac{1}{2}R \cdot q.$$

19. Est vero ex valoribus coordinatarum ante exhibitis

$$Q = dx + Ldxdt : q = Mdxdt$$

$$R = ldydt ; r = dy + mdydt ;$$

quibus valoribus substitutis, oriatur area trianguli

$$pqr = \frac{1}{2}dx dy (1 + Ldt)(1 + mdt) - \frac{1}{2}Mldx dy dt^2, \text{ siue}$$

$$pqr = \frac{1}{2}dx dy (1 + Ldt + mdt + Lmdt^2 - Mldt^2)$$

quae cum aequalis esse debeat areae trianguli lmn , quae est $= \frac{1}{2}dx dy$, haec nascetur aequatio :

$$Ldt + mdt + Lmdt^2 - Mldt^2 = 0 \text{ siue}$$

$$L + m + Lmdt - Mldt = 0.$$

20. Cum igitur termini $Lmdt$ et $Mldt$ prae finitis L et m evanescant, habebitur haec aequatio $L + m = 0$. Quam ob rem, vt motus sit possibilis, celeritates u et v puncti cuiuscunque l , ita debent esse comparatae, vt positae earum differentialibus

$$du = Ldx + ldy, \text{ et } dv = Mdx + mdy$$

fit

fit $L + m = 0$. Seu cum fit $L = \frac{du}{dx}$ et $m = \frac{dv}{dy}$, celeritates u et v , quae puncto I secundum directiones axium AL et AB inesse concipiuntur, eiusmodi functiones coordinatarum x et y esse debent, ut fit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} = 0$, sicque motuum possibilium criterium in hoc consistit, ut fit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} = 0$; nisi enim haec conditio locum habeat, motus fluidi subsistere nequit.

21. Eodem modo erit procedendum, si motus fluidi non absoluitur in eodem plano. Ponamus igitur, ut quaestionem latissimo sensu acceptam expediamus, singulas fluidi particulas motu quocunque inter se agitari, hac solum lege observata, ut neque condensatio, neque expansio partium usquam eueniat: quaeritur igitur simili modo, quaenam hinc determinatio ad celeritates, quas singulis punctis inesse concipimus, accedat, ut motus possibilis reddatur: seu quod eodem redit, omnes motus, qui hisce conditionibus aduersantur, a possibilibus remouere oportet, quo ipso criterium motuum possibilium constituetur.

22. Consideremus igitur punctum fluidi quocunque λ ; ad cuius situm repraesentandum utamur tribus axibus fixis AL , AB et AC inter se normalibus. Tab. IV. Sint igitur ternae puncti λ coordinatae his axibus paral-
Fig. 2. lelae, $AL = x$, $LI = y$ et $L\lambda = z$; quae obtinentur, si primum a puncto λ ad planum duobus axibus AL et AB determinatum demittatur perpendicularum λI ; tam vero ex puncto I ad axem AL perpendicularis IL agatur. Hoc itaque modo situs puncti λ per ternas istas coordinatas generalissime exprimitur, atque ad omnia fluidi puncta accommodari potest.

23. Qui-

23. Quicumque porro sit motus puncti λ , is secundum ternas directiones $\lambda\mu$, $\lambda\nu$ et λo axibus AL , AB et AC parallelas resolui poterit. Sit igitur puncti λ celeritas secundum directionem $\lambda\mu = u$
 celeritas secundum directionem $\lambda\nu = v$
 celeritas secundum directionem $\lambda o = w$

et cum hae celeritates pro vario puncti λ situ utcumque variare possint, erunt eae tanquam functiones ternarum coordinatarum x , y et z considerandae. Iis igitur differentiatis, ponamus prodire:

$$du = Ldx + ldy + \lambda dz$$

$$dv = Mdx + mdy + \mu dz$$

$$dw = Ndx + ndy + \nu dz$$

eruntque porro quantitates L , l , λ , M , m , μ , N , n , ν , functiones coordinatarum x , y et z .

24. Quoniam hae formulae differentiales sunt completae, sequitur, simili modo, ut supra, fore:

$$\frac{dL}{dy} = \frac{dl}{dx}; \frac{dL}{dz} = \frac{d\lambda}{dx}; \frac{dl}{dz} = \frac{d\lambda}{dy}$$

$$\frac{dM}{dy} = \frac{dm}{dx}; \frac{dM}{dz} = \frac{d\mu}{dx}; \frac{dm}{dz} = \frac{d\mu}{dy}$$

$$\frac{dN}{dy} = \frac{dn}{dx}; \frac{dN}{dz} = \frac{d\nu}{dx}; \frac{dn}{dz} = \frac{d\nu}{dy}$$

liquidem in numeratoribus ea tantum coordinatarum, cuius differentiale in denominatore exhibetur, pro variabili assumatur.

25. Triplici ergo motu hoc, quem in puncto X inesse concipimus, hoc punctum λ tempusculo dt ita mouebitur, ut

secundum directionem axis AL per spatium $= udt$

secundum directionem axis AB per spatium $= vdt$

secundum directionem axis AC per spatium $= wdt$

Tom. VI. Nou. Com.

N n

pro-

promoueatur. Sin autem puncti λ vera celeritas, quae scilicet ex compositione huius triplicis motus oritur, dicatur $= V$, erit ob normalitatem trium directionum $V = \sqrt{(uu + vv + ww)}$, et spatiolum, quod tempusculo dt motu suo vero conficit, erit $= V dt$.

26. Consideremus iam fluidi elementum quodpiam solidum, ut videamus, quorsum id tempusculo dt proferatur; et quoniam perinde est, cuiusmodi figuram isti elemento tribuamus, dummodo ita generatim definiatur, tota fluidi massa, in eiusmodi elementa diuisa, concipi queat; sit, ut calculo consulatur, eius figura pyramis triangularis rectangula, terminata quatuor angulis solidis λ , μ , ν et σ , ita ut pro singulis sint ternae coordinatae:

	puncti λ	puncti μ	puncti ν	puncti σ
secundum AL	x	$x + dx$	x	x
secundum AB	y	y	$y + dy$	y
secundum AC	z	z	z	$z + dz$

et cum basis huius pyramidis sit $\lambda\mu\nu = lmn = \frac{1}{2} dx dy$, altitudo vero $\lambda\sigma = dz$, erit eius soliditas $= \frac{1}{6} dx dy dz$.

27. Inuestigemus iam, quorsum singuli isti pyramidis anguli λ , μ , ν et σ tempusculo dt transferantur: ad quod eorum ternas celeritates secundum directiones ternorum axium contemplari oportet, quae ex celeritatibus u , v , w valoribus differentialibus erunt:

Celeritas secundum	puncti λ	puncti μ	puncti ν	puncti σ
directionem AL	u	$u + L dx$	$u + l dy$	$u + \lambda dz$
directionem AB	v	$v + M dx$	$v + m dy$	$v + \mu dz$
directionem AC	w	$w + N dx$	$w + n dy$	$w + \nu dz$

28. Quodsi ergo puncta λ , μ , ν et σ tempusculo dt in puncta π , Φ , ξ et σ transferri ponamus, horum

horumque punctorum ternas coordinatas axibus parallelas constituamus, erunt translationes momentaneae secundum hos axes:

$$\begin{array}{l} AP-AL=udt \quad Pp-Ll=vdt \quad p\pi-l\lambda=wdt \\ AQ-AM=(u+Ldx)dt \quad Qq-Mm=(v+Mdx)dt \quad q\Phi-m\mu=(w+Ndx)dt \\ AR-AL=(u+ldy)dt \quad Rr-Ln=(v+mdy)dt \quad r\varrho-n\nu=(w+ndy)dt \\ AS-AL=(u+\lambda dz)dt \quad Ss-Ll=(v+\mu dz)dt \quad s\sigma-l\theta=(w+\nu dz)dt \end{array}$$

Hinc ergo ternae coordinatae pro his quatuor punctis π , Φ , ϱ et σ erunt:

$$\begin{array}{l} AP=x+udt; \quad Pp=y+vdt; \quad p\pi=z+wdt \\ RQ=x+dx+(u+Ldx)dt; \quad Qq=y+(v+Mdx)dt; \quad q\Phi=z+(w+Ndx)dt \\ AR=x+(u+ldy)dt; \quad Rr=y+dy+(v+mdy)dt; \quad r\varrho=z+(w+ndy)dt \\ AS=x+(u+\lambda dz)dt; \quad Ss=y+(v+\mu dz)dt; \quad s\sigma=z+dz+(w+\nu dz)dt \end{array}$$

29. Cum igitur elapso tempusculo dt anguli pyramidis λ , μ , ν et θ in puncta π , Φ , ϱ et σ sint translati, ipsa pyramis nunc pyramidem pariter triangularem $\pi\Phi\varrho\sigma$ constituet; ideoque ob indolem fluidi efficiendum est, ut soliditas pyramidis $\pi\Phi\varrho\sigma$ aequalis sit soliditati pyramidis propositae $\lambda\mu\nu\theta$, seu $=\frac{1}{6}dx dy dz$. Totum ergo negotium huc redit, ut soliditas pyramidis $\pi\Phi\varrho\sigma$ determinetur. Perspicuum autem est, hanc pyramidem relinqui, si a solido $pqr\pi\Phi\varrho\sigma$ auferatur solidum $pqr\pi\Phi\varrho$; quod posterius solidum est prisma basi triangulari pqr normaliter insistens, et superne sectione obliqua $\pi\Phi\varrho$ truncatum.

30. In huiusmodi autem prismata truncata tria quoque alterum solidum $pqr\pi\Phi\varrho\sigma$ resolui potest, quae sunt:

$$\text{I. } pq s \pi \Phi \sigma; \text{ II. } pr s \pi \varrho \sigma; \text{ III. } qrs \Phi \varrho \sigma$$

Na 2

sicque

sicque effici debet, ut sit

$$\frac{1}{6} dx dy dz = pqs\pi\Phi\sigma + prs\pi\epsilon\sigma + qrs\Phi\epsilon\sigma - pqr\pi\Phi\epsilon.$$

Cum autem huiusmodi prisma basi suae inferiori normaliter insistat, tres autem altitudines habeat inaequales, eius soliditas reperietur, si basis multiplicetur per trientem summae trium istarum altitudinum.

31. Hinc ergo soliditates horum prismatum truncatorum erunt:

$$pqs\pi\Phi\sigma = \frac{1}{6} pqs(p\pi + q\Phi + s\sigma)$$

$$prs\pi\epsilon\sigma = \frac{1}{6} prs(p\pi + r\epsilon + s\sigma)$$

$$qrs\Phi\epsilon\sigma = \frac{1}{6} qrs(q\Phi + r\epsilon + s\sigma)$$

$$pqr\pi\Phi\epsilon = \frac{1}{6} pqr(p\pi + q\Phi + r\epsilon).$$

Cum autem sit $pqr = pqs + prs + qrs$, erit summa trium priorum prismatum postremo minuta, siue

$$\frac{1}{6} dx dy dz = -\frac{1}{6} p\pi.qrs - \frac{1}{6} q\Phi.prs - \frac{1}{6} r\epsilon.pqs + \frac{1}{6} \sigma.pqr;$$

siue

$$dx dy dz = 2pqr.\sigma - 2pqs.r\epsilon - 2prs.q\Phi - 2qrs.p\pi.$$

32. Supereff igitur, ut horum prismatum bases definiantur: verum antequam hoc faciamus, ponamus ad sequentem calculum contrahendum:

$$AQ = AP + Q; Qq = Pp + q; q\Phi = p\pi + \Phi$$

$$AR = AP + R; Rr = Pp + r; r\epsilon = p\pi + \epsilon$$

$$AS = AP + S; Ss = Pp + s; s\sigma = p\pi + \sigma$$

atque his postremis valoribus substitutis, termini $p\pi$ continentes se mutuo destruent, eritque

$$dx dy dz = 2pqr.\sigma - 2pqs.\epsilon - 2prs.\Phi$$

sicque

ficque numerus basium inuestigandarum, vnitatem est imminutus.

33. Iam triangulum pqr reperitur, si a figura $PprqQ$, seu a summa trapeziorum $PprR + RrqQ$ auferatur trapezium $PpqQ$; vnde erit

$$\Delta pqr = \frac{1}{2}PR(Pp + Rr) + \frac{1}{2}RQ(Rr + Qq) - \frac{1}{2}PQ(Pp + Qq);$$

siue ob $PR = R$; $RQ = Q - R$; et $PQ = Q$ erit.

$$\Delta pqr = \frac{1}{2}R(Pp - Qq) + \frac{1}{2}Q(Rr - Pp) = \frac{1}{2}Qr - \frac{1}{2}Rq.$$

Simili modo erit:

$$\Delta pqs = \frac{1}{2}PS(Pp + Ss) + \frac{1}{2}SQ(Ss + Qq) - \frac{1}{2}PQ(Pp + Qq), \text{ seu}$$

$$\Delta pqs = \frac{1}{2}S(Pp + Ss) + \frac{1}{2}(Q - S)(Ss + Qq) - \frac{1}{2}Q(Pp + Qq)$$

vnde fit:

$$\Delta pqs = \frac{1}{2}S(Pp - Qq) + \frac{1}{2}Q(Ss - Pp) = \frac{1}{2}Qs - \frac{1}{2}Sq.$$

Ac denique

$$\Delta prs = \frac{1}{2}PR(Pp + Rr) + \frac{1}{2}RS(Rr + Ss) - \frac{1}{2}PS(Pp + Ss) \text{ seu}$$

$$\Delta prs = \frac{1}{2}R(Pp + Rr) + \frac{1}{2}(S - R)(Rr + Ss) - \frac{1}{2}S(Pp + Ss)$$

vnde fit:

$$\Delta prs = \frac{1}{2}R(Pp - Ss) + \frac{1}{2}S(Rr - Pp) = \frac{1}{2}Sr - \frac{1}{2}Rs.$$

34. His igitur valoribus substitutis, obtinebimus

$$dx dy dz = (Qr - Rq)\sigma + (Sq - Qs)g + (Rs - Sr)\Phi$$

siue pyramidis $\pi \Phi g \sigma$ soliditas erit

$$\frac{1}{6}(Qr - Rq)\sigma + \frac{1}{6}(Sq - Qs)g + \frac{1}{6}(Rs - Sr)\Phi$$

Est autem ex coordinatarum valoribus supra §. 28 exhibitis

$$Q = dx + L dx dt \quad q = M dx dt \quad \Phi = N dx dt$$

$$R = l dy dt \quad r = dy + m dy dt \quad g = n dy dt$$

$$S = \lambda dz dt \quad s = \mu dz dt \quad \sigma = dz + v dz dt.$$

Nn 3

35.

35. Cum igitur hinc fiat.

$$Q^r - Rq = dx dy (1 + Ldt + mdt + Lmdt^2 - Mldt^2)$$

$$Sq - Qs = dx dz (-\mu dt - L\mu dt^2 + M\lambda dt^2)$$

$$Rs - Sr = dy dz (-\lambda dt - m\lambda dt^2 + l\mu dt^2)$$

reperietur soliditas pyramidis $\pi \Phi \varrho \sigma$ ita expressa

$$\frac{1}{6} dx dy dz \left\{ \begin{array}{l} + Ldt + Lmdt^2 + Lm\gamma dt^2 \\ + mdt - Mldt^2 - Ml\gamma dt^2 \\ + \gamma dt + L\gamma dt^2 - Ln\mu dt^2 \\ + m\gamma dt^2 + Mn\lambda dt^2 \\ - n\mu dt^2 - Nm\lambda dt^2 \\ - N\lambda dt^2 + Nl\mu dt^2 \end{array} \right\}$$

quae cum debeat esse aequalis pyramidi $\lambda \mu \nu \circ = \frac{1}{6} dx dy dz$ habebitur, diuisione per dt instituta, haec aequatio :

$$\begin{aligned} 0 = L + m + \gamma + dt(Lm + L\gamma + m\gamma - Ml - N\lambda - n\mu) \\ + dt^2(Lm\gamma + Mn\lambda + Nl\mu - Ln\mu - Ml\gamma - Nl\mu) \end{aligned}$$

36. Reiectis igitur terminis infinite paruis habebitur haec aequatio : $L + m + \gamma = 0$, qua ratio celeritatum u, v, w determinatur, ut motus fluidi fiat possibilis. Cum igitur sit $L = \frac{du}{dx}$, $m = \frac{dv}{dy}$ et $\gamma = \frac{dw}{dz}$: criterium motus possibilis, si puncto fluidi cuicunque λ , cuius situs ternis coordinatis x, y et z definitur, eiusmodi celeritates u, v et w secundum easdem coordinatas directae tribuantur, ut sit :

$$\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0.$$

Hac scilicet conditione id obtinetur, ut nulla fluidi pars in motu, neque in magis, neque in minus spatium, transferatur, ac perpetuo cum fluidi continuïtas, tum eadem densitas, conseruetur.

37. Haec autem proprietas ita est interpretanda, vt pro eodem temporis momento ad omnia fluidi puncta extendatur: eodem scilicet momento omnium punctorum ternae celeritates u, v, w tales esse debent functiones ternarum coordinatarum x, y et z , vt sit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$: sicque natura istarum functionum motum singulorum fluidi punctorum ad instans propositum definit. Alio autem tempore eorundem punctorum motus vtcunque diuersus esse poterit, dummodo pro quouis temporis puncto inuenta proprietas per totum fluidum locum habeat. Tempus scilicet hactenus tanquam quantitatem constantem sum contemplatus.

38. Sin autem tempus quoque variabile spectare velimus, ita vt motus puncti λ , cuius situs ternis coordinatis $AL=x, LI=y$ et $I\lambda=z$ indicatur, elapso tempore t definiri debeat, manifestum est, ternas celeritates u, v et w non solum a coordinatis x, y et z , sed insuper etiam a tempore t pendere, seu functiones fore quatuor harum quantitatum x, y, z et t ; ita vt earum differentialia huiusmodi formas sint habitura:

$$du = Ldx + ldy + \lambda dz + \mathcal{L}dt; dv = Mdx + mdy + \mu dz + \mathcal{M}dt; dw = Ndx + ndy + \nu dz + \mathcal{N}dt.$$

Interim tamen semper erit $L + m + \nu = 0$, propterea, quod quouis instanti tempus t pro constanti habetur, seu fit $dt = 0$. Vtcunque igitur functiones u, v , et w cum tempore t mutantur, necesse est, vt pro omni temporis momento sit:

$$\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0.$$

Cum enim hac conditione efficiatur, vt quacuis fluidi portio tempusculo dt in spatium sibi aequale transferatur,

tur, idem etiam per eandem conditionem in elemento temporis sequenti, omnibus ergo sequentibus temporis elementis euenire debet.

PARS ALTERA.

39. Expositis ergo iis, quae ad motum tantum possibilem attinent, inuestigemus nunc etiam indolem eius motus, qui re vera in fluido subsistere potest. Hic igitur, praeter fluidi continuitatem, eiusdemque densitatis permanentiam, ratio quoque erit habenda virium, quibus singula fluidi elementa actu sollicitantur. Quando enim cuiusvis elementi motus, vel non est vniformis, vel non in directum porrigitur, motus immutatio viribus hoc elementum sollicitantibus conformis esse debet. Quare cum ex cognitis his viribus motus mutatio innotescat, praecedentes autem formulae etiam hanc motus mutationem contineant, hinc nouae deducuntur determinationes, quibus motus hactenus tantum possibilis ad motum actuale restringitur.

40. Instituiamus quoque hanc inuestigationem bipartito; ac primo concipiamus totum fluidi motum in eodem plano fieri. Sint ergo, vt ante, coordinatae situm puncti cuiusvis l definientes $AL = x$, $Ll = y$; ac
 Tab. IV. Fig. 1. nunc quidem elapso tempore t sint puncti l binae celeritates secundum directiones axibus AL et AB parallelas u et v : erunt u et v , quoniam nunc variabilitatis temporis ratio haberi debet, functiones ipsarum x , y et t , quo circa ponatur

$$du = Ldx + ldy + \mathcal{L}dt \text{ et } dv = Mdx + mdy + \mathcal{M}dt$$

atque

atque ob priorem conditionem iam supra inuenimus, esse debere $L + m = 0$.

41. Cum igitur elapso tempusculo $= dt$ punctum l transferatur in p , absoluto secundum axem AL spatiolo $= udt$, secundum alterum axem AB autem spatiolo $= vdt$; vt incrementa celeritatum u et v puncti l , quae tempusculo dt ipsi inducuntur, obtineamus, pro dx et dy scribi oportet spatiola $u dt$ et $v dt$, vnde haec vera celeritatum incrementa prodibunt:

$du = Lu dt + lv dt + \mathcal{L} dt$ et $dv = Mu dt + mv dt + \mathcal{M} dt$
Ex quo vires acceleratrices, quae has accelerationes producere valent, erunt:

Vis accel. secundum $AL = 2(Lu + lv + \mathcal{L})$

Vis accel. secundum $AB = 2(Mu + mv + \mathcal{M})$

quibus ergo vires actu in aquae particulam l agentis aequales esse debebunt.

42. Inter vires autem, quae aquae particulas actu sollicitant, primum considerata venit grauitas; cuius autem effectus, si planum, in quo fit motus, est horizontale, pro nihilo erit habendus. Sin autem fuerit decline, axisque AL decliuitatem sequatur, altero AB existente horizontali, a grauitate orietur vis acceleratrix secundum AL constans, quae fit $= a$. Deinde non praetermittenda est frictio, qua saepe motus aquae non mediocriter impeditur; quanquam autem eius leges nondum sunt satis exploratae, tamen frictionem corporum solidorum sequentes non multum fortasse a scopo aberrabimus, si frictionem vbique pressionem, qua aquae particulae se inuicem premunt, proportionalem statuerimus.

43. Inprimis autem in computum est ducenda pressio, qua particulae aquae vbiq̃ue in se mutuo agunt, qua fit, vt quaelibet particula vndique ab adiacentibus comprimatur, et quatenus haec pressio vndeque non fuerit aequalis, eatenus particulae motus afficiatur. Vbiq̃ue scilicet aqua in certo quodam statu compressionis versabitur, qui similis erit ei, in quo aqua stagnans ad certam profunditatem existit. Haec ergo profunditas, ad quam in aqua stagnante aqua in pari compressionis statu reperitur, commodissime adhibebitur ad pressionem in quouis fluidi puncto l exprimendam. Sit igitur p ista altitudo, seu profunditas, statum compressionis in l exprimens, eritque p functio quaedam coordinatarum x et y , ac si pressio cum tempore in l quoque varietur, tempus quoque t in functionem p ingredietur.

Tab. IV.

44. Ponamus ergo $dp = Rdx + rdy + \mathfrak{M}dt$,
 Fig. 3. et consideremus elementum aquae quadrangulare rectangulum $lmno$, cuius latera sint $lm = no = dx$ et $ln = mo = dy$; areaque $= dx dy$. Cum iam pressio in l fit $= p$; pressio in m erit $= p + Rdx$, in $n = p + rdy$ et in $o = p + Rdx + rdy$. Hinc latus lm premitur vi $= dx(p + \frac{1}{2}Rdx)$, latus vero no contra premetur vi $= dx(p + \frac{1}{2}Rdx + rdy)$; ab his ergo duabus viribus elementum $lmno$ secundum directionem ln vrgetur vi $= -rdxdy$. Simili autem modo ex viribus $dy(p + \frac{1}{2}rdy)$ et $dy(p + Rdx + \frac{1}{2}rdy)$, quae agunt in latera ln et mo , resultabit vis elementum vrgens secundum directionem $lm = -Rdxdy$.

45. Hinc

45. Hinc igitur orietur vis acceleratrix secundum $lm = -R$, et vis acceleratrix secundum $ln = -r$, quarum illa cum vi a gravitate orta α praebet $\alpha - R$. Frictione ergo adhuc semota, has habebimus aequationes:

$$\alpha - R = 2Lu + 2lv + 2\mathcal{L} \text{ seu } R = \alpha - 2Lu - 2lv - 2\mathcal{L}$$

$$-r = 2Mu + 2mv + 2\mathcal{M} \text{ et } r = -2Mu - 2mv - 2\mathcal{M}$$

vnde colligimus fore

$$dp = \alpha dx - 2(Lu + lv + \mathcal{L})dx - 2(Mu + mv + \mathcal{M})dy + \mathcal{M}dt$$

quod differentiale oportet esse completum, seu integrabile.

46. Quia terminus αdx per se est integrabilis, et pro \mathcal{M} nihil est definitum, ex natura differentialium completorum necesse est, vt sit signandi modo iam supra adhibito:

$$\frac{d(Lu + lv + \mathcal{L})}{dy} = \frac{d(Mu + mv + \mathcal{M})}{dx}$$

vnde ob $\frac{du}{dx} = L$, $\frac{dv}{dy} = l$; $\frac{dv}{dx} = M$, et $\frac{dv}{dy} = m$, orietur

$$Ll + \frac{u dL}{dy} + lm + \frac{v dl}{dy} + \frac{d\mathcal{L}}{dy} = ML + \frac{u dM}{dx} + mM + \frac{v dm}{dx} + \frac{d\mathcal{M}}{dx}$$

quae reducitur ad hanc formam:

$$(L + m)(l - M) + u\left(\frac{dL}{dy} - \frac{dM}{dx}\right) + v\left(\frac{dl}{dy} - \frac{dm}{dx}\right) + \frac{d\mathcal{L}}{dy} - \frac{d\mathcal{M}}{dx} = 0$$

47. Verum ob differentialia $Ldx + ldy + \mathcal{L}dt$ et $Mdx + mdy + \mathcal{M}dt$ completa nouimus esse

$$\frac{dL}{dy} = \frac{dl}{dx}; \frac{dm}{dx} = \frac{dM}{dy}; \frac{d\mathcal{L}}{dy} = \frac{d\mathcal{M}}{dx} \text{ et } \frac{d\mathcal{L}}{dx} = \frac{d\mathcal{M}}{dy}$$

quibus valoribus substitutis habebimus istam aequationem:

$$(L + m)(l - M) + u\left(\frac{dL}{dy} - \frac{dM}{dx}\right) + v\left(\frac{dl}{dy} - \frac{dm}{dx}\right) + \frac{d\mathcal{L}}{dy} - \frac{d\mathcal{M}}{dx} = 0$$

cui aperte satisfacit $l = M$: ita vt sit $\frac{du}{dy} = \frac{dv}{dx}$. Cum igitur haec conditio requirat, vt sit $\frac{du}{dy} = \frac{dv}{dx}$, vicissim apparet, formulam differentialem hanc $u dx + v dy$ esse debere completam in quo ergo criterium motus actualis consistit.

48. Criterium hoc independens est a praecedente, quod continuitas fluidi eiusque constans densitas uniformis suppeditavit. Quare etiam si fluidum in motu densitatem suam mutaret, uti in motu fluidorum elasticorum, veluti aëris euenire solet, haec proprietas nihilominus locum habere debet, ut sit $u dx + v dy$ differentiale completum. Siue celeritates u et v semper eiusmodi debent esse functiones coordinatarum x et y , praeter tempus t , ut posito tempore constante formula $u dx + v dy$ integrationem admittat.

49. Hinc autem porro ipsam pressionem p definire poterimus, id quod absolute est necessarium, ad motum fluidi perfecte determinandum. Cum enim invenerimus $M = l$, erit

$$dp = \alpha dx - 2u(L dx + l dy) - 2v(l dx + m dy) - 2\mathcal{L} dx - 2\mathcal{M} dy + \mathcal{N} dt.$$

At est $L dx + l dy = du - \mathcal{L} dt$; $l dx + m dy = dv - \mathcal{M} dt$, unde fit:

$$dp = \alpha dx - 2u du - 2v dv + 2\mathcal{L} u dt + 2\mathcal{M} v dt - 2\mathcal{L} dx - 2\mathcal{M} dy + \mathcal{N} dt.$$

Quod si ergo pressionem in singulis fluidi punctis pro tempore praesente definire velimus, nullo respectu ad eius mutationem cum tempore oriundam habito, ista nobis consideranda erit aequatio:

$$dp = \alpha dx - 2u du - 2v dv - 2\mathcal{L} dx - 2\mathcal{M} dy$$

estque nostro designandi modo $L = \frac{du}{dt}$ et $M = \frac{dv}{dt}$; hincque

$$dp = \alpha dx - 2u du - 2v dv - 2\frac{du}{dt} dx - 2\frac{dv}{dt} dy$$

in cuius aequationis integratione tempus t pro constanti est habendum.

50. Haec

50. Haec autem aequatio per hypothefin est integrabilis, atque reuera talis deprehenditur, si ad criterium huius motus attendamus, quo vidimus, esse debere $u dx + v dy$ differentiale completum, si quidem tempus t constans affumamus. Sit igitur S eius integrale, quod ergo eiusmodi erit functio ipsarum x, y et t , vt posito $dt = 0$, prodeat $dS = u dx + v dy$: sumto autem quoque tempore t variabili ponamus haberi

$$dS = u dx + v dy + U dt$$

eritque propterea $\frac{du}{dt} = \frac{dU}{dx}$ et $\frac{dv}{dt} = \frac{dU}{dy}$. Tum vero est $U = \frac{dS}{dt}$.

51. His valoribus introductis habebitur:

$$\frac{du}{dt} dx + \frac{dv}{dt} dy = \frac{dU}{dx} dx + \frac{dU}{dy} dy$$

huiusque formulae cum tempus t constans sumatur integrale manifesto est $= U$. Quod quo clarius appareat, ponamus $dU = K dx + k dy$, erit $\frac{dU}{dx} = K$ et $\frac{dU}{dy} = k$, vnde $\frac{du}{dt} dx + \frac{dv}{dt} dy = K dx + k dy = dU$. Cum igitur huius integrale sit $= U = \frac{dS}{dt}$: erit

$$dp = a dx - 2u du - 2v dv - 2 dU$$

vnde integrando prodit:

$$p = \text{Const.} + ax - uu - vv - \frac{2 dS}{dt}.$$

existente S functione ipsarum x, y et t , cuius differentiale posito $dt = 0$, est $u dx + v dy$.

52. Quo indoles huius formulae melius intelligatur, consideremus puncti l celeritatem veram, quae sit $= V = \sqrt{uu + vv}$. Atque erit pressio: $p = \text{Const.} + ax - VV - \frac{2 dS}{dt}$: in quo postremo termino dS de-

notat differentiale ipsius $S = f(udx + vdy)$, si tantum tempus t vt variable spectetur.

53. Si iam frictionis quoque rationem habere velimus, eamque pressioni p proportionalem statuamus, dum punctum l elementum ds percurrit, erit vis retardatrix a frictione oriunda $= \frac{p}{f}$; vnde posito $\frac{ds}{dt} = U$, aequatio nostra differentialis, posito t constante, erit:

$$dp = a dx - \frac{p}{f} ds - 2V dV - 2dU$$
 vnde integrando oritur, sumto e pro numero, cuius logarithmus hyperbolicus est $= 1$,

$$p = e^{\int \frac{ds}{f}} \left(a dx - 2V dV - 2dU \right) \text{ siue}$$

$$p = ax - V.V - 2U - \frac{1}{f} e^{\int \frac{ds}{f}} \left(ax - V.V - 2U \right) ds$$

54. Cum igitur criterium motus, quo fluidum re vera mouetur, in hoc consistat, vt posito tempore constante, differentiale $udx + vdy$ sit completum: continuitas autem et constans vniformis densitas exigat, vt sit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} = 0$, hinc sequitur quoque hoc differentiale $udy + vdx$ fore completum. Quare vtrinque coniunctim celeritates u et v eiusmodi debent esse functiones coordinatarum x et y cum tempore t , vt hae ambae formulae $udx + vdy$ et $udy + vdx$ sint differentialia completa.

55. Instituiamus iam eandem inuestigationem in genere, positisque puncti λ ternis celeritatibus secundum axes AL, AB, AC directis, u, v, w sint eae eiusmodi functiones cum coordinatarum x, y, z , tum temporis t , vt differentiatione instituta fiat:

$$du =$$

$$\begin{aligned} du &= L dx + l dy + \lambda dz + \mathfrak{L} dt \\ dv &= M dx + m dy + \mu dz + \mathfrak{M} dt \\ dw &= N dx + n dy + \nu dz + \mathfrak{N} dt \end{aligned}$$

et quanquam hic quoque tempus t variabile est assum-
tum, tamen, vt motus fit possibilis, per conditionem
praecedentem oportet esse $L + m + \nu = 0$, siue quod
eodem redit:

$$\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$$

a qua proprietate quidem praesens examen non pendet.

56. Elapso autem tempusculo dt , punctum λ
transfertur in π , et secundum axem AL percurrit spa-
tiolum $= udt$, secundum axem AB spatiolum $= vdt$
et secundum axem AC spatiolum $= wdt$. Quare nunc
puncti λ in π existentis ternae celeritates erunt:

$$\text{secund. AL} = u + L u dt + l v dt + \lambda w dt + \mathfrak{L} dt$$

$$\text{secund. AB} = v + M u dt + m v dt + \mu w dt + \mathfrak{M} dt$$

$$\text{secund. AC} = w + N u dt + n v dt + \nu w dt + \mathfrak{N} dt$$

hincque accelerationes secundum easdem directiones
erunt:

$$\text{sec. AL} = 2(Lu + lv + \lambda w + \mathfrak{L})$$

$$\text{sec. AB} = 2(Mu + mv + \mu w + \mathfrak{M})$$

$$\text{sec. AC} = 2(Nu + nv + \nu w + \mathfrak{N})$$

57. Si axem AC verticalem statuamus, ita vt
reliqui bini AL et AB sint horizontales, ob grauita-
tem vis acceleratrix oritur secundum Axem AC $= -1$.
Tum vero posita pressione in $\lambda = p$, eiusque differen-
tiali, sumto tempore constante,

$$dp = R dx + r dy + \rho dz$$

hinc

hinc orientur ternae vires acceleratrices

sec. AL = -R; sec. AB = -r et sec. AC = -g

quippe quae facile simili modo colliguntur, quo ante §. 44 et 45. sumus vñ, ita vt superfluum foret, idem ratiocinium repetere. Quam ob rem habebimus has aequationes:

$$\begin{aligned} R &= -2(Lu + lv + \lambda w + \mathcal{L}) \\ r &= -2(Mu + mv + \mu w + \mathcal{M}) \\ g &= -1 - 2(Nu + nv + \nu w + \mathcal{N}) \end{aligned}$$

58. Cum autem formula $dp = Rdx + rdy + gdz$ debeat esse differentiale completum, erit

$$\frac{dR}{dy} = \frac{dr}{dx}; \quad \frac{dR}{dz} = \frac{dg}{dx}; \quad \frac{dr}{dz} = \frac{dg}{dy}.$$

at differentiatione peracta obtinebuntur per -2 diuidendo tres sequentes aequationes

$$\begin{aligned} \text{I} \quad & \begin{cases} \frac{u dL}{dy} + \frac{v dl}{dy} + \frac{w d\lambda}{dy} + \frac{d\mathcal{L}}{dy} + Ll + lm + \lambda n = \\ \frac{u dM}{dx} + \frac{v dm}{dx} + \frac{w d\mu}{dx} + \frac{d\mathcal{M}}{dx} + ML + m\mathcal{M} + \mu N \end{cases} \\ \text{II} \quad & \begin{cases} \frac{u dL}{dz} + \frac{v dl}{dz} + \frac{w d\lambda}{dz} + \frac{d\mathcal{L}}{dz} + \mathcal{L}\lambda + l\mu + \lambda\nu = \\ \frac{u dN}{dx} + \frac{v dn}{dx} + \frac{w dv}{dx} + \frac{d\mathcal{N}}{dx} + NL + n\mathcal{M} + \nu N \end{cases} \\ \text{III} \quad & \begin{cases} \frac{u dM}{dz} + \frac{v dm}{dz} + \frac{w d\mu}{dz} + \frac{d\mathcal{M}}{dz} + M\lambda + m\mu + \mu\nu = \\ \frac{v dN}{dy} + \frac{v dn}{dy} + \frac{w dv}{dy} + \frac{d\mathcal{N}}{dy} + Nl + nm + \nu n \end{cases} \end{aligned}$$

59. Est autem ex natura differentialium completorum

$$\begin{aligned} \frac{dL}{dy} = \frac{dL}{dx}, \quad \frac{dm}{dx} = \frac{dM}{dy}, \quad \frac{d\lambda}{dy} = \frac{dL}{dz}, \quad \frac{d\mu}{dx} = \frac{dM}{dz}, \quad \frac{dg}{dy} = \frac{dL}{dt}, \quad \frac{d\mathcal{M}}{dx} = \frac{dM}{dt} \\ \frac{dL}{dz} = \frac{d\lambda}{dx}, \quad \frac{dl}{dz} = \frac{d\lambda}{dy}, \quad \frac{dn}{dx} = \frac{dN}{dy}, \quad \frac{dv}{dx} = \frac{dN}{dz}, \quad \frac{dg}{dz} = \frac{d\lambda}{dt}, \quad \frac{d\mathcal{N}}{dx} = \frac{dN}{dt} \\ \frac{dM}{dz} = \frac{d\mu}{dx}, \quad \frac{dN}{dy} = \frac{dn}{dx}, \quad \frac{dm}{dz} = \frac{d\mu}{dy}, \quad \frac{dv}{dy} = \frac{dn}{dz}, \quad \frac{d\mathcal{M}}{dz} = \frac{d\mu}{dt}, \quad \frac{d\mathcal{N}}{dy} = \frac{dn}{dt} \end{aligned}$$

quibus

quibus valoribus substitutis tres illae aequationes abibunt in has :

$$\begin{aligned} & \left(\frac{dl-dM}{dt}\right) + u\left(\frac{dl-dM}{dx}\right) + v\left(\frac{dl-dM}{dy}\right) + w\left(\frac{dl-dM}{dz}\right) + (l-M(L+m) + \lambda n - \mu N) = 0 \\ & \left(\frac{d\lambda-dN}{dt}\right) + u\left(\frac{d\lambda-dN}{dx}\right) + v\left(\frac{d\lambda-dN}{dy}\right) + w\left(\frac{d\lambda-dN}{dz}\right) + (\lambda \cdot N)(L+v) + \mu \cdot n M = 0 \\ & \left(\frac{d\mu-dn}{dt}\right) + u\left(\frac{d\mu-dn}{dx}\right) + v\left(\frac{d\mu-dn}{dy}\right) + w\left(\frac{d\mu-dn}{dz}\right) + (\mu \cdot n)(m+v) + M\lambda - N = 0 \end{aligned}$$

60. Manifestum iam est, his tribus aequationibus satisfieri sequentibus tribus valoribus :

$$l = M; \quad \lambda = N; \quad \mu = n$$

quibus continetur criterium, quod consideratio sollicitationum suppeditat. Hinc ergo sequitur fore recepto designandi modo

$$\frac{du}{dy} = \frac{dv}{dx}; \quad \frac{du}{dz} = \frac{dw}{dx}; \quad \frac{dv}{dz} = \frac{dw}{dy}.$$

hae autem ipsae sunt illae conditiones, quae requiruntur, ut haec formula $u dx + v dy + w dz$ sit differentiale completum. Ex quo hoc criterium in eo consistit, ut ternae celeritates u, v et w eiusmodi esse debeant functiones ipsarum x, y et z una cum t , ut posito tempore constante formula $u dx + v dy + w dz$ integrationem admittat.

61. Cum ergo posito tempore t constante, seu $dt = 0$, fit

$$du = L dx + M dy + N dz$$

$$dv = M dx + m dy + n dz$$

$$dw = N dx + n dy + v dz$$

valores autem pro R, r et g fiant :

$$R = -2(Lu + Mv + Nw + \mathfrak{L})$$

$$r = -2(Mu + mv + nw + \mathfrak{M})$$

$$g = -1 - 2(Nu + nv + vw + \mathfrak{N})$$

Tom. VI. Nou. Com.

P p

pro

pro statu pressionis p haec habebitur aequatio:

$$\begin{aligned} dp = -dz - 2u(Ldx + Mdy + Ndz) = -dz - 2u du - 2v dv - 2w dw \\ - 2v(Mdx + mdy + ndz) - 2Ldx - 2Mdy - 2Ndz \\ - 2w(Ndx + ndy + vdz) \\ - 2Ldx - 2Mdy - 2Ndz \end{aligned}$$

62. Quia vero est $L = \frac{du}{dt}$; $M = \frac{dv}{dt}$; $N = \frac{dw}{dt}$; erit integrando:

$$p = C - z - uu - vv - ww - 2 \int \left(\frac{du}{dt} dx + \frac{dv}{dt} dy + \frac{dw}{dt} dz \right)$$

Cum autem per conditionem inuentam sit $u dx + v dy + w dz$ integrabile, ponatur eius integrale $= S$, quod, quoniam etiam tempus t inuoluere potest, sit sumto quoque t variabili:

$$dS = u dx + v dy + w dz + U dt$$

eritque $\frac{du}{dt} = \frac{dU}{dx}$; $\frac{dv}{dt} = \frac{dU}{dy}$; $\frac{dw}{dt} = \frac{dU}{dz}$; Quare cum sit in genere sumto tempore t constante, uti id quidem in superiori integrali assumitur,

$$\frac{dU}{dx} dx + \frac{dU}{dy} dy + \frac{dU}{dz} dz = dU$$

habebimus:

$$p = C - z - uu - vv - ww - 2U, \text{ siue}$$

$$p = C - z - uu - vv - ww - 2 \frac{dS}{dt}$$

63. Perspicuum hic est, $uu + vv + ww$ exprimere quadratum verae puncti λ celeritatis ita, ut, si celeritas huius puncti vera dicatur $= V$, habeatur pro pressione ista aequatio:

$$p = C - z - VV - 2 \frac{dS}{dt}$$

ad quam ergo inueniendam, primum formulae $u dx + v dy + w dz$, quam completam esse oportet, quaeratur integrale S , hocque denuo differentietur, posito solo tempore

pore t variabili, quod differentiale per dt diuifum, dabit valorem formulae $\frac{ds}{dt}$, quae in expreffionem pro ftatu preffionis p inuentam ingreditur.

64. Quodfi iam prius criterium, quo motus faltem possibilis continetur, hic adiungamus, ternae celeritates u, v, w eiusmodi functiones ternarum coordinatarum x, y et z vna cum tempore t effe debent, vt primo fit $u dx + v dy + w dz$ differentiale completum; deinde vero, vt fit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$. Hisque duabus conditionibus omnis fluidorum motus, fiquidem denfitate inuariabili fuit praeditae, fubiicitur. Praeterea vero, fi fumto etiam tempore t variabili, haec formula $u dx + v dy + w dz + U dt$ fuerit differentiale completum, ftatus preffionis in puncto quocunque λ exprimitur, altitudine p , vt fit:

$$p = C - z - wu - vv - ww - 2U$$

fiquidem fluidum grauitate naturali gaudeat, et planum BAL fuerit horizontale.

65. Si grauitati aliam directionem tribuiffemus, fiue etiam vires vtcunque variables affumiffemus, quibus fingulae fluidi particulae follicitarentur, inde tantum difcrimen in valorem preffionis p effet ingreffum, neque inde lex, quam ternae cuiusque puncti fluidi celeritates fequi debent, vllam mutationem effet paffa. Semper ergo, quaecunque fuerint vires follicitantes, ternae celeritates u, v , et w ita debent effe comparatae, vt formula $u dx + v dy + w dz$ fiat differentiale completum, atque vt infuper fit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$. Infinitis igitur modis conftitui poterunt ternae celeritates

P p 2

u, v

u , v et w , vt his duabus conditionibus satisfiat; atque tum pressio fluidi in singulis punctis poterit assignari.

66. Multo difficilior autem foret quaestio, si, datis viribus sollicitantibus, vna cum pressione in quibusdam locis, ipse motus fluidi in singulis punctis determinari deberet. Tum enim haberentur aliquot aequationes formae $p = C - z - uu - vv - ww - 2U$, ex quibus, cum constans C , tum vero ratio functionum u , v et w ita definiri deberet, vt non solum his casibus istis, aequationibus satisficeret, sed etiam ante allatae regulae observarentur, quod opus vtique maximam calculi vim requireret. Conueniet igitur in genere in naturam functionum idonearum inquiri, quae vtrique criterio futurae sint conformes.

67. Commodissime igitur incipiemus ab ipsa quantitate integrali, cuius differentiale esse oportet formulam $u dx + v dy + w dz$ posito tempore constante. Sit ergo S hoc integrale, quod erit functio ipsarum x , y et z , tempore t in quantitatibus constantibus involuto; atque si haec quantitas S differentietur, coefficientes differentialium dx , dy et dz statim praebebunt celeritates u , v et w , quae quidem praesentis tempore conueniant puncto fluidi λ , cuius coordinatae sunt x , y et z . Quaestio autem huc redit: vt definiatur, quales functiones ipsarum x , y et z , pro S assumi debeant, vt etiam fiat $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$; sed cum sit $u = \frac{dS}{dx}$, $v = \frac{dS}{dy}$ et $w = \frac{dS}{dz}$ vt sit $\frac{d^2S}{dx^2} + \frac{d^2S}{dy^2} + \frac{d^2S}{dz^2} = 0$.

68. Quo-

68. Quoniam non patet, quomodo hoc generaliter praestari possit, casus quosdam generaliores contemplabor. Sit igitur

$$S = (Ax + By + Cz)^n$$

eritque:

$\frac{dS}{dx} = nA(Ax + By + Cz)^{n-1}$ et $\frac{d^2S}{dx^2} = n(n-1)AA(Ax + By + Cz)^{n-2}$ similesque erunt formae pro $\frac{d^2S}{dy^2}$ et $\frac{d^2S}{dz^2}$, unde effici debet, ut sit

$$n(n-1)(Ax + By + Cz)^{n-2}(AA + BB + CC) = 0$$

cui primo satisfit, si vel $n = 0$, vel $n = 1$; ex quo iam duo valores idonei obtinentur, scilicet $S = \text{Const.}$ et $S = Ax + By + Cz$, ubi constantes A, B, C etiam tempus utcumque in se complecti possunt.

69. Sin autem n neque $= 0$, neque $= 1$, necesse est, ut sit: $AA + BB + CC = 0$: tumque pro S valor idoneus erit

$$S = (Ax + By + Cz)^m$$

quicumque numerus pro exponente m sumatur, quin etiam ipsum tempus t in m poterit ingredi. Pater etiam aggregatum quocunque huiusmodi formularum idoneum valorem pro S praebere, ita, ut sit:

$$S = \alpha + \beta x + \gamma y + \delta z + \varepsilon(Ax + By + Cz)^n + \zeta(A'x + B'y + C'z)^m + \eta(A''x + B''y + C''z)^m + \theta(A'''x + B'''y + C'''z)^m \text{ etc.}$$

dummodo fuerit:

$$AA + BB + CC = 0; A'A' + B'B' + C'C' = 0; A''A'' + B''B'' + C''C'' = 0 \text{ etc.}$$

70. Hinc valores idonei pro S ex inferioribus ordinibus, ubi coordinatae x, y, z , vel vnam, vel

P p 3: duas,

duas, vel tres, vel quatuor habent dimensiones, erunt sequentes.

$$\text{I. } S = A$$

$$\text{II. } S = Ax + By + Cz$$

$$\text{III. } S = Axx + Byy + Czz + 2Dxy + 2Exz + 2Fyz$$

existente $A + B + C = 0$

$$\text{IV. } S = Ax^3 + By^3 + Cz^3 + 3Dxxy + 3Faxz + 3Hyyz + 6Kxyz$$

$+ 3Exyy + 3Gxzz + 3Iyzz$

existente $A + E + G = 0$; $B + D + I = 0$; $C + F + H = 0$

$+ Ax^4 + 6Dxxyy + 4Gx^3y + 4Hxy^3 + 12Nxyyz$

$$\text{V. } S = +By^4 + 6Exxxz + 4Ix^3z + 4Kxz^3 + 12Oxyyz$$

$+ Cz^4 + 6Fyyzz + 4Ly^3z + 4Myz^3 + 12Pxyzz$

existente $A + D + E = 0$ $G + H + P = 0$

$B + D + F = 0$ $I + K + O = 0$

$C + E + F = 0$ $L + M + N = 0$

71. Hinc perspicuum est, quomodo hae formulae pro quolibet ordine se sint habiturae: singulis scilicet terminis primo iidem dentur coefficientes numerici, qui iisdem terminis ex lege permutationum conveniunt, seu, qui oriuntur, si trinomium $x + y + z$ ad potestatem eiusdem ordinis elevetur. Numericis autem coefficientibus adiungantur litterales indefiniti A, B, C, etc. Tum reiectis numericis dispiciatur, quoties eiusmodi terni termini occurrunt $LZxx + MZyy + NZzz$, qui scilicet factorem communem Z ex variabilibus formatum habeant, totiesque summa coefficientium litteralium $L + M + N$ statuatur nihilo aequalis. Ita cum pro potestate quinta habeatur.

$$S = +Ax^5 + 5Dx^4y + 10Dx^3z + 10Cx^2yy + 10Cx^2zz + 20Kx^2yz + 50Nxyyz$$

$$+ 5By^5 + 5Epy^4 + 10Hy^3z + 10Hx^2y^3 + 10Hy^3zz + 20Lxy^3z + 30Oxyyz$$

$$+ Cz^5 + 5Fzz^4 + 5Gyz^4 + 10Ixxz^3 + 10Iyyz^3 + 20Mxyz^3 + 30Pxyyz$$

sequen-

sequentes habebuntur coefficientium litteralium determinationes:

$$\begin{aligned} A+G+\mathfrak{G} &= 0; D+H+O=0; \mathfrak{D}+I+P=0 \\ B+H+\mathfrak{H} &= 0; E+G+N=0; \mathfrak{E}+\mathfrak{J}+P=0; K+L+M=0 \\ C+I+\mathfrak{J} &= 0; F+\mathfrak{G}+N=0; \mathfrak{F}+\mathfrak{H}+O=0 \end{aligned}$$

Simili modo pro ordine sexto huiusmodi determinationes prodibunt 15, pro septimo 21, pro octauo 28 et ita porro.

72. Iam formula prima $S=A$, quoniam coordinatas x, y et z plane non in se complectitur, ternas celeritates u, v , et w nihilo aequales praebebit, sicque statum fluidi quietum exhibebit. Pressio tamen in quouis puncto pro variis temporibus utcumque poterit esse variabilis. Cum enim A sit functio quaecunque temporis, ad datum tempus t pressio in puncto λ erit $p=C-\frac{dA}{dt}-z$: qua formula eiusmodi fluidi status indicatur, ubi fluidum quouis momento a viribus quibuscunque sollicitatur, quae tamen se semper in aequilibrio teneant, ut ab illis nullus motus in fluido oriri queat: ubi euenit, si fluidum vasi fuerit inclusum, ex quo nusquam erumpere queat, atque in eo a viribus quibuscunque comprimatur.

73. Formula autem secunda $S=Ax+By+Cz$ differentiata, has praebebit puncti λ ternas celeritates:

$$u=A; v=B \text{ et } w=C.$$

Eodem ergo tempore omnia fluidi puncta pari motu feruntur secundum eandem directionem. Ex quo totum fluidum, perinde ac corpus solidum, mouebitur, quod solo motu progressiuo fertur. Diuerso autem tempore

pore huius motus tam celeritas, quam directio, utcumque variari poterit, prout vires extrinsecus virgentes exegerint. Pressio ergo in puncto λ ad tempus t , cuius A, B, C sunt functiones, erit $p = C - z - AA - CC - 2x \cdot \frac{dA}{dt} - 2y \cdot \frac{dB}{dt} - z \cdot \frac{dC}{dt}$.

74. Formula tertia $S = Axx + Byy + Czz + 2Dxy + 2Exz + 2Fyz$, ubi est $A + B + C = 0$, has praebebit ternas puncti λ celeritates: $u = 2Ax + 2Dy + 2Ez$; $v = 2By + 2Dx + 2Fz$; $w = 2Cz + 2Ex + 2Fy$, seu $w = 2Ex + 2Fy - 2(A + B)z$. Hoc ergo casu etiam eodem temporis momento diuersa fluidi puncta diuerso motu feruntur; successu autem temporis etiam eiusdem puncti motus quomodocunque variabilis existere potest, quia pro A, B, D, E, F functiones quascunque temporis t assumere licet. Multo maior autem varietas locum habebit, si functioni S valores magis compositi tribuantur.

75. Quia casu secundo motus fluidi conveniebat cum motu corporis solidi progressivo, quo scilicet vnoquoque momento singulae partes motu aequali sibi-que parallelo feruntur: suspicari liceat, in aliis casibus motum fluidi, quoque cum motu corporis solidi, siue rotatorio, siue utcumque anomalo convenire posse. Satis igitur erit ostendisse huiusmodi convenientiam, praeter Tab. IV. casum secundum, nunquam locum habere posse. Vt Fig. 2. enim hoc eveniret, necesse esset, ut pyramis $\pi \Phi \rho \sigma$ non solum aequalis, sed etiam similis fieret pyramidi $\lambda \mu \nu \rho$; seu ut foret:

$$\pi \Phi =$$

$$\pi\Phi = \lambda\mu = dx = V(QQ + qq + \Phi\Phi)$$

$$\pi\varrho = \lambda\nu = dy = V(RR + rr + \varrho\varrho)$$

$$\pi\sigma = \lambda\omega = dz = V(SS + ss + \sigma\sigma)$$

$$\Phi\varrho = \mu\nu = V(dx^2 + dy^2) = V((Q-R)^2 + (q-r)^2 + (\Phi-\varrho)^2)$$

$$\Phi\sigma = \mu\omega = V(dx^2 + dz^2) = V((Q-S)^2 + (q-s)^2 + (\Phi-\sigma)^2)$$

$$\varrho\sigma = r\omega = V(dy^2 + dz^2) = V((R-S)^2 + (r-s)^2 + (\varrho-\sigma)^2)$$

adhibitis valoribus in §. 32. usurpatis.

76. Ternae autem posteriores aequationes, cum prioribus coniunctae, reducentur ad has:

$$QR + qr + \Phi\varrho = 0; QS + qs + \Phi\sigma = 0 \text{ et } RS + rs + \varrho\sigma = a$$

ternae autem priores, si pro litteris Q, R, S, q, r, s, Φ , ϱ , σ valores in §. 34. assignati substituantur, terminique prae reliquis evanescentes praetermittantur, dabunt has aequationes:

$$1 = 1 + 2Ldt; l + M = 0$$

$$1 = 1 + 2mdt; \lambda + N = 0$$

$$1 = 1 + 2vdt; \mu + n = 0$$

unde fit $L = 0$, $m = 0$, et $v = 0$, $M = -l$; $N = -\lambda$ et $n = -\mu$.

77. Celeritates ergo ternae cuiusque puncti λ esse deberent ita comparatae, ut foret

$$du = l dy + \lambda dz$$

$$dv = l dx + \mu dz$$

$$dw = \lambda dx + \mu dy$$

Verum secunda conditio motus fluidorum postulat, ut sit $l = M$, $\lambda = N$ et $n = \mu$; unde omnes coefficientes

Tom. VI. Nou. Com.

Q. q

tes

tes l , λ et μ evanescent, celeritatesque u , v et w pro eodem tempore in omnibus fluidi punctis eadem, seu constantes, prodibunt. Patet igitur, non nisi hoc casu fluidi motum cum motu corporis solidi convenire posse.

78. Vt autem effectus virium, quae extrinsecus in fluidum agunt, definiri possit, primum eae vires determinari debent, quae ad motum, quem fluido inesse assumimus, efficiendum requiruntur: his enim viribus eae, quae actu fluidum sollicitant, aequivalentes statui debent, supra autem §. 56. vidimus, in puncto λ ternas vires acceleratrices requiri, quae ibi sunt relatae. Quare si fluidi elementum ibi concipiatur, cuius volumen, seu massa, fit $= dx dy dz$, vires motrices ad motum requisitae erunt:

$$\text{sec. AL} = 2 dx dy dz (Lu + lv + \lambda w + \mathcal{L}) = 2 dx dy dz (u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial u}{\partial t})$$

$$\text{sec. AB} = 2 dx dy dz (Mu + mv + \mu w + \mathcal{M}) = 2 dx dy dz (u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial v}{\partial t})$$

$$\text{sec. AC} = 2 dx dy dz (Nu + nv + \nu w + \mathcal{N}) = 2 dx dy dz (u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial t})$$

vnde per triplicem integrationem vires totales, quae totam fluidi massam secundum easdem directiones sollicitare debent, colligentur:

79. Cum autem secunda conditio possidet, vt fit $u dx + v dy + w dz$ differentiale completum, cuius integrale fit $= S$; ponatur posito quoque tempore variabili, vt ante: $dS = u dx + v dy + w dz + U dt$, vnde ob $\frac{\partial u}{\partial y} = \frac{\partial v}{\partial x}$; $\frac{\partial u}{\partial z} = \frac{\partial w}{\partial x}$; $\frac{\partial u}{\partial t} = \frac{\partial U}{\partial x}$ etc. tres illae vires motrices evadent:

$$\text{sec. AL} = 2 dx dy dz \left(\frac{u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} + \frac{\partial U}{\partial x}}{\frac{\partial x}} \right)$$

$$\text{sec. AB} = 2 dx dy dz \left(\frac{u \frac{\partial u}{\partial y} + v \frac{\partial v}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial z} + \frac{\partial U}{\partial y}}{\frac{\partial y}} \right)$$

$$\text{sec. AC} = 2 dx dy dz \left(\frac{u \frac{\partial u}{\partial z} + v \frac{\partial v}{\partial z} + w \frac{\partial w}{\partial z} + \frac{\partial U}{\partial z}}{\frac{\partial z}} \right).$$

80. Ponatur nunc $uu + vv + ww + 2U = T$,
eritque T functio coordinatarum x, y, z ; ponatur ergo
posito tempore constante,

$$dT = Kdx + kdy +udz.$$

eruntque tres illae vires motrices elementi $dx dy dz$

$$\text{sec. AL} = K dx dy dz$$

$$\text{sec. AB} = k dx dy dz$$

$$\text{sec. AC} = u dx dy dz$$

triplici ergo integratione hae formulae per totam fluidi
massam sunt extendendae, vt inde vires omnibus aequiva-
lentes earumque mediae directiones obtineantur. Ve-
rum haec discussio est altioris indaginis, cui hic non
immoror.

81. Quantitas autem haec $T = uu + vv + ww + 2U$,
cuius in hoc calculo ratio est habenda, etiam simpli-
ciorem formulam pro altitudine p pressionem expri-
mente suppeditat; est enim $p = C - z - T$; siquidem
singulae fluidi particulae a sola gravitate vrgeantur. Sin
autem quaelibet particula λ a ternis viribus acceleratri-
cibus sollicitetur, quae sint Q, q et Φ , secundum dire-
ctiones axium AF, AB et AC respectu agentes, et
calculo, vt supra, subducto reperietur pressio:

$$p = C + f(Qdx + qdy + \Phi dz) - T$$

vnde patet differentiale $Qdx + qdy + \Phi dz$ comple-
tum esse debere, alioquin status aequilibrui, vel saltem
possibilis, non daretur. Hanc autem conditionem in
vires sollicitantes Q, q et Φ competere oportere,
a Cel. D^{no}. *Clairaut* iam praeclare est demonstratum.

Qq 2

82. En

82. En ergo principia vniuersae doctrinae de motu fluidorum, quae etsi primo intuitu non admodum fecunda videantur, tamen fere omnia, quae adhuc tam in hydrostatica, quam in hydraulica sunt tradita, in se complectuntur, ita vt haec principia latissime patere sint censenda. Quod quo clarius appareat, operae pretium erit ostendere, quomodo cognita hydrostaticae et hydraulicae praecepta ex hactenus traditis principiis plane ac dilucide consequantur.

83. Consideremus igitur primo fluidum in statu quietis, ita vt sit $u=0$; $v=0$ et $w=0$, eritque pressio in quouis fluido puncto λ , ob $T=2U$,

$$p = C + \int (Qdx + qdy + \Phi dz) - 2U$$

vbi, cum U sit functio ipsius temporis t , quod constans assumimus, quia pressionem ad datum tempus investigamus, haec quantitas U in ipsa constante C comprehendendi poterit, ita vt sit:

$$p = C + \int (Qdx + qdy + \Phi dz)$$

vbi Q , q et Φ sunt vires particulam aquae λ secundum axes AL , AB et AC sollicitantes.

84. Quoniam pressio p non nisi a situ puncti λ , hoc est a coordinatis x , y et z , pendere potest, necesse est, vt $\int (Qdx + qdy + \Phi dz)$ sit earum functio determinata, quae ergo integrationem admittat. Vnde primo patet, quod modo innui, fluidum in aequilibrio subsistere non posse, nisi vires, singula fluidi elementa sollicitantes, ita fuerint comparatae, vt formula $Qdx + qdy + \Phi dz$ sit differentiale completum. Cuius ergo integrale si ponatur $=P$, erit pressio in λ , $p =$
 $C + P$

$C + P$: Ita si sola adsit grauitas secundum directionem CA vrgens, erit $p = C - z$, vnde si pressio in vno puncto λ constet, vnde constans C colligi queat, pro eodem tempore inde pressio in omnibus omnino punctis definietur.

85. Interim tamen tempore fluente pressio in eodem loco variari poterit, id quod scilicet eueniet, si vires aquam extrinsecus vrgentes, quarum ratio nondum est habita in iis viribus, quae in singula elementa singulatim agere assumuntur, fuerint variabiles, ita tamen, vt se mutuo in aequilibrio seruent, nullumque motum producant. Quod si autem hae vires nulli mutationi sint obnoxiae, littera C denotabit quantitatem reuera constantem, neque a tempore t pendentem; eodemque in loco λ perpetuo eadem pressio $p = C + P$ reperiatur.

86. In huiusmodi ergo fluidi statu permanente eius extrema figura, quae nullis viribus est exposita, determinari poterit. In hac enim extremitate, qua fluidum sibi est relictum, neque a parietibus vasis, cui forte est inclusum, continetur, necesse est, vt pressio sit nulla. Habebitur ergo haec aequatio: $P = \text{const.}$ qua figura extremae superficiei fluidi per relationem inter ternas coordinatas x, y et z , exprimetur. Atque si pro extremitate fuerit $P = E$, ob $C = -E$, in quouis alio loco λ interno erit pressio $p = P - E$. Ita si particulae fluidi a sola grauitate vrgeantur, ob $p = C - z$, pro extremitate superficiei habebitur $z = C$, qua intelligitur, extremam superficiem liberam esse horizontalem.

87. Deinde etiam omnia, quae adhuc de motu fluidi per tubos sunt eruta, ex his principiis facile deducuntur. Tubi autem vel angustissimi considerari solent, vel tales assumuntur, ut per quamlibet sectionem ad tubum normalem fluidum aequali motu transfluat: unde haec regula nascitur, ut celeritas fluidi in quovis tubi loco sit eius amplitudini reciproce proportiona-

Tab. IV. lis. Sit igitur λ punctum quodcumque huiusmodi tubi,

Fig. 2. cuius figura per geminam aequationem inter ternas coordinatas x, y et z exprimetur, ita ut inde pro quavis abscissa x , ambae reliquae y et z definiri queant.

88. Sit praeterea huius tubi amplitudo in $\lambda = rr$, in alio autem tubi loco fixo, ubi amplitudo sit $= ff$, sit tempore praesente fluidi celeritas $= s$, de hinc autem elapso tempusculo dt evadat ea $= s + ds$ eritque ergo s functio tempus t tantum, pariter ac $\frac{ds}{dt}$. Hinc ergo vera fluidi celeritas in λ erit tempore praesenti $V = \frac{ffs}{rr}$. Cum nunc ex figura tubi dentur y et z per x , sit $dy = \eta dx$ et $dz = \theta dx$; unde ternae puncti fluidi in λ celeritates erunt secundum directiones AL , AB et AC sequentes:

$u = \frac{ffs}{rr} \frac{1}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}}$; $v = \frac{ffs}{rr} \frac{\eta}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}}$; $w = \frac{ffs}{rr} \frac{\theta}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}}$
hincque fit $uu + vv + ww = VV = \frac{f^2 s^2}{r^2}$: estque rr functio ipsius x , indeque pendentium y et z .

89. Cum nunc $u dx + v dy + w dz$ debeat esse differentiale completum, cuius integrale posuimus $= S$, erit:

$dS = \frac{ffs}{rr} \frac{dx(1+\eta\eta+\theta\theta)}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}} = \frac{ffs}{rr} dx \sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}$.
At $dx \sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}$ exprimit elementum ipsius tubi,

hū, quod si ponamus $= ds$, erit $dS = \frac{ff ds}{rr}$: vnde cum hic tempus t constans sit assumtum, cuius functio est s ; quantitates autem s et rr non a tempore t , sed tantum a figura tubi, pendeant, erit $S = s \int \frac{ff ds}{rr}$.

90. Ad pressionem iam p , quae nunc in tubi puncto λ locum habet, inueniendam, considerari debet quantitas U , quae ex differentiatione quantitatis S oritur, si solum tempus t , vt variable, tractetur, ita vt fit $U = \frac{dS}{dt}$. Cum igitur formula integralis $\int \frac{ff ds}{rr}$ tempus t non inuoluat, erit vtique $\frac{dS}{dt} = U = \frac{dU}{dt} \int \frac{ff ds}{rr}$; sicque erit ex §. 80:

$$T = \frac{f^4 u u}{r^4} + \frac{2 d u}{dt} \int \frac{ff ds}{rr}$$

Quare positis quibuscunque viribus sollicitantibus Q , q et Φ , erit pressio in λ :

$$p = C + \int (Q dx + q dy + \Phi dz) - \frac{f^4 u u}{r^4} - \frac{2 d u}{dt} \int \frac{ff ds}{rr}$$

quae est ea ipsa formula, quae vulgo pro motu fluidi per tubos erui solet; atque adeo multo latius patens, quia vires quaecunque fluidum sollicitantes hic sunt assumtae, dum vulgo haec formula ad solam gravitatem adstringitur. Interim hic probe est recordandum, ternas vires Q , q , et Φ necessario ita comparatas esse oportere, vt formula: $Q dx + q dy + \Phi dz$ fit differentiale completum, seu integrationem admittat.

2

